(B) 日本国特許庁 (JP)

⑩特許出願公開

# ⑩公開特許公報(A)

昭60—12150

(1) Int. Cl.<sup>4</sup>
B 02 C 15/04

識別記号

庁内整理番号 6425-4D 砂公開 昭和60年(1985)1月22日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 8 頁)

**⊗**ローラミル

②特 顧 昭58-120846

②出 額 昭58(1983)6月30日

⑫発 明 者 新田勝

明石市太寺4丁目1-10

⑫発 明 者 下島克彦

神戸市瀬区鶴甲3丁目9-3

**@発明者浜口正記** 

神戸市灘区篠原伯母野山町2丁

目 3 - 1

⑩発 明 者 尾花博

習志野市新栄1丁目12-1

⑫発 明 者 相沢健実

船橋市行田町15-3-2

砂発 明 者 二宮浩行

東京都練馬区中村3-36-15

⑪出 願 人 株式会社神戸製鋼所

神戸市中央区脇浜町1丁目3番

18号

⑪出 願 人 小野田セメント株式会社

小野田市大字小野田6276番地

個代 理 人 弁理士 本庄武男

### 明細管

## 1、発明の名称

ローラミル

## 2、特許請求の範囲

粉砕テーブル上に供給された原料を該粉砕テーブルと、ローラ軸に回転自在に支承され粉砕テーブル上面に向かって押圧された粉砕ローラとの間で挟圧して粉砕するローラミルにおいて、粉砕テーブル上面に下方に向かって陥没する断面円孤上の環状褥を形成すると共に、粉砕ローラを粉砕テーブルの半径方向に指動可能に支承したことを特徴とするローラミル。

# 3、発明の詳細な説明

DEIGNOCIO. . ID SENTICIENE 1 .

本発明は、垂直軸のまわりに回転する粉砕テーブル上に供給した原料を、粉砕テーブル上面に向かって押圧される回転自在の粉砕ローラと、粉砕テーブルとの間で挟圧破砕するローラミルの改良に係り、特に、振動の減少、粉砕効率の向上等を目的とするローラミルに関するものである。

セメントクリンカ及び高炉スラグ等の粉砕には

、従来ポールミル等のドラムミルが用いられているが、かかるドラムミルは効率が低くランニング コストを押し上げ、非常に不経済である。

このような点から近年比較的効率の良い上記ローラミルをセメントクリンカ及び高炉スラク等の 粉砕に用いんとする努力が行われている。

しかし、ローラミルの場合、ドラムミルのようにボール等の粉砕媒体と原料との衝突、際合に支承ではなく、際合に支承された粉砕テーブルと粉砕ローラとの間に暗み込んだ原料を、両者の挟圧力によって積極的に破壊したが、 おいるものであるから、粉砕ローラ等に生じた暖動は多くの場合の付きとなっている。

またローラミルはドラムミルに比して粉砕効率が良いことは知られているが、現在のローラミルの効率はかならずしも満足しうるものではなく、かなりの改善の余地があるものと考えられる。

特開昭60- 12150 (2)

上記のようなローラミルにおける振動、とりわけ粉砕ローラの振動によって発生する振動の原因には、大別して原料の硬度又はその変化に起因して生じるものと、粉砕原料の滑りによって粉砕ローラの半径方向に生じる所謂自励振動とがあり、本発明は後者の自励振動の低減及び粉砕効率の何上等を目的とするものである。

まず第1関乃至第4図を参照して上記自励振動の生じる原因について説明する。

第1関は、従来の一般的なローラミルの構造を 示す側断面図であり、図中1は粉砕テーブルで、 垂直軸2のまわりに図示せぬモータ等の駆動源に より根極的に回転駆動される。

粉砕テーブル1の上面には、上記垂直軸2を中心とする環状溝3が形成され、この環状溝3は図に示す如く下方向に向かって陥没する円弧状の断面形状をなしている。

また粉砕テーブル1の上部には、その外周面4 が上配環状溝3に対向する一組の粉砕ローラ5。 、5。が環状湖3との間の隙間6を介して環状網 3 の方向へ押圧付勢された状態で取り付けられている。

即ち粉砕ローラ5。、5。は、本体ケーシング7から粉砕室8内へ挿入されたローラ軸9。、9。は本体ケーシング7外に設けた水平軸10。、10。に垂直内面において揺動自在に取り付けたアーム11。、11。に固若されており、ストッパアーム12に繋若したボルト13の先端がアーム11。(11。)に当接することにより、粉砕ローラ5。、5。と環状漏3との間の陸間6の幅の最小限界が設定されている。

また上記一組のアーム11。、11。の各先輪部は、緊張装置14を介してロッド15。、15。によって連撃されている。

従って物砕テーブル1の上面中央部へ供給された原料は、粉砕テーブル1の円錐状の上面形状及び粉砕テーブル1の回転による遠心力によって外周方向へ、即ち環状溝3内へ移動し、粉砕ローラ5a、5bと粉砕テーブル1の間の隙間6に喰み

込まれて狭圧破砕される。

個し一方の粉砕ローラ、例えば5。に暗み込まれる原料の層厚が厚すぎる場合には、粉砕ローラ5。は緊張装置14の回動付勢力に抗して上方向へ透げる向きに回動するため、その回動力はロッド15。 緊張装置14、ロッド15。 を介して相手側の粉砕ローラ5。 を取り付けたアーム11に伝達され、その粉砕ローラ5。を現状溝3の方向へ押し付け、原料の層厚の変化に応じて粉砕ローラ5。、5。 の押圧力が自動的に調整されるように構成されている。

こうして粉砕ローラ 5 。、 5 。によって粉砕された原料は、粉砕テーブル 1 の速心力によって粉砕テーブル 1 の外周部へ移動し、粉砕テーブル 1 の外周を囲繞する上向きのノズル 1 6 から淀出する上向きの空気流によって項き上げられ、粉砕の上部に設けた関示せぬ遊別装置によって粒度の遊別が行われ、一定粒度以下の微粉のみが粉砕空8 外へ取り出され、一定粒度に達しない粗粉は再度粉砕テーブル 1 の上面へ戻され、粉砕処理さ

れる.

r - 1 1 1 1 1

ところで従来のローラミルにおける粉砕ローラ 5。、5。の外周面4、及び粉砕テーブル1の環 状ぷ3のローラ軸9。又は9。を通る平面で切断 した場合の各曲率半径 r と R とは、従来 R > r と なっている。

第2図(a)に示した例では R=R<sub>1</sub>、r=r<sub>1</sub>、R<sub>1</sub>=r<sub>1</sub>+d<sub>1</sub>, d<sub>1</sub>=d<sub>4</sub>

で、両面面の間の隙間 6 の粉砕ローラ半径方向の厚さ d は一定( d 』)であり、同関( b )に示した側では

 $R = R_1 \cdot r - r_2 \cdot R_1 > r_2 + d_0 \cdot R_1 > r_2 + d_0 \cdot R_1 > r_2 + d_2 \cdot d_0$ 

の場合を示し、両曲面の間の際間6の厚さ d は中央部の厚さ d。よりも前端側又は後端側の厚さ d。 が常に大となるように設定されている。

その巡洋来のローラミルでは、例えば第2図( b)に決写如く、上記隊間6に入り込んだ原料 G は粉砕ローラ5と環状満3との間で挟圧破砕され

持期昭60-12150(3)

るものであるから、核圧時、原料 G に粉砕ローラ 5 を支承するローラ軸 9 に改角の方向の押圧カド」が作用すると共に、この押圧カド」に直角の方向の剪断カド。が作用し、剪断カド。によって粉砕された原料が陰間 6 からローラ軸 9 の軸志の方向へ返出しようとする。而も原料には前記したように粉砕テーブル 1 の回転による通心力が作用している為、専ら粉砕テーブル 1 の半径方向外方向への波出が生じる。

ローラミルではこうした原料の外方向への流出により原料Cの層厚、即ち酸間 6 の厚さが急激に変化し、粉砕ローラ 5 が回転取を生じることにより粉砕ローラ 5 が振動する。かかる自動振動は新たな原料の噛み込みと、その粉砕の都度生じるものであり、原料が微粉砕される程、即ち原料粉末の摩擦係数が小さく、ローラ軸 9 の軸志方向の前記原料粉末流れの傾向が大きい程生じやすく、機幅な場合には運転不能に陥る。

またローラミルの場合、原料の粉砕は粉砕ロー ラ 5 を正面から見た第 3 関に示す如く、圧縮が完 アしたローラ 直下の点16で行われるのではなく、粉砕テーブル1の進行方向核方の扇み込み点17(ローラ中心からℓだけ様方の点)においに見たかれるものであり、粉砕ローラ5を平面的における粉砕テーブル1の回転方向(を放方向)の同のの分だけずれており、このずれには下。は対応して喰み込み点17の原料では、この野断力下。によっても原料粉末の変数が生っていると考えられる。

このように初砕ローラ5の自励援動の要因は膝間6における原料粉末のローラ軸9の方向への流れによるものであるが、第1関及び第2関に示したように従来のローラミルでは、膝間6の取みがローラ軸9の方向に一定(第2関(a))か、又は中央部よりも外端部の取みの方が大きく(第2関(b))なっており、いずれにしても外方に開放された状態となっているため、膝間6で生じた

原料の改れを阻止する形状とはなっておらず、自 励級動の生じやすい構造となっているのである。

更にまた従来のローラミルでは、上配したように初砕原料が粉砕ローラ5と粉砕テーブル1との間の隙間6から容易に波れ出す(透げる)ような様産となっているため、粉砕ローラ5の押圧力P」が有効に原料粉末に作用する前に原料が逃げてしまい、十分な圧縮破砕が行われず、これがローラミルの粉砕効率を低下させる一因となっている。

支承した点にあるローラミルを提供するものである。

続いて第5図以下の添付図面を参照して本発明 を具体化した実施例につき説明し、本発明の理解 に供する。

ここに第5図は本発明の一実施例に係るローラミルにおける粉砕ローラの支持構造を示す側断面図、第6図は同粉砕ローラの移動状態を示す概略側断面図である。 荷第1図、第2図に示した構成要素と共通の要素には同一の符号を使用する。

第5 関において、9 は前記ローラ軸で本体 2 0 に取り付けた支軸 1 0 を中心として回動可能のアーム 1 1 に固着されており、後ローラ軸 9 の先端には、軸受 2 1 。、2 1 。によって回転自在に支承される初砕ローラ 2 5 が取り付けられている。

即ち、上記軸受21。のインナーレースは上記 粉砕ローラ9の先端に固着した指動円筒22にその動方向に掲動自在に嵌着されており、掲動円筒 22はその前後に上記軸受21。が掲動してきた 時に当後するストッパ部材23。及び23。を招

特開昭60- 12150(4)

動代 ℓ 』及び ℓ 』を介して有していることにより、上記摺動代の分だけ軸受 2 1』がローラ軸 9 の軸 芯方向へ褶動円筒 2 2 に案内されて摺動可能である。

一方上記軸受 2 1 a のアウクーレースは上記切 砕ローラ 2 5 の中心孔 2 3 に固着されている。

更に前記軸受21。のインナーレースは上記ローラ軸9に直接摺動自在に嵌着されており、且つそのアウターレースは上記軸受21。と同様に粉砕ローラ25の中心孔23に固着されている。

従って粉砕ローラ25はローラ軸9の先機にその軸芯の間りに回転自在で且つその軸芯の方向へ 摺動代 & 、及び & 2 の分だけ摺動自在に取り付けられている。

第5 図に示した例では、粉砕ローラ2 5 はローラ軸9 に対して指動可能とされているが、本発明の要旨は粉砕ローラ2 5 を粉砕テーブル1 の半径方向に摺動自在に支承することであり、従って粉砕ローラ2 5 をローラ軸9 に対してその軸方向へは摺動不能とすると共に、ローラ軸9 自身をアー

ム11に対して掲動自在に取り付けたり、更にはローラ軸9を固者したアーム11自身を本体に対して粉砕テーブル1の半径方向に搭動可能に支承することによって粉砕ローラ25を粉砕テーブル1の半径方向へ揺動自在に支持する如くなしても同様の機能を達成することができる。

続いて上記のような構造により支承した粉砕ローラによって粉砕加工を行う場合につき、第5以及び第6図を参照して説明する。

粉砕テーブル1の中央部へ供給された原料は、 上記したように粉砕テーブル1の回転に伴いその 半径方向へ移動し、現状満3内に流入する。

旅入した原料は、そこで環状満3上へ押圧された粉砕ローラ25との間の隙間26に噛み込まれて挟圧、粉砕される。

一方粉砕ローラ25には、前記第4図において 説明した如くFcの方向の力が原料を介して働い ており、この力によって粉砕ローラ25は粉砕テ ーブル1の半径外方向へ常時押されている。

粉砕ローラ25は前配のようにローラ軸9に沿

って、即ち粉砕テーブル1の半径方向へ摺動可能であるから、上記下。の方向の力によって容易に外方向へ移動し、第6関に示す如く、断面円弧状の環状織3と粉砕ローラ25の外周面24との間の隙間26が外方向へ向かって断面積が縮小する楔状(26a)に変形する。

その為この楔状の陰間26。に順み込まれた原料に対する粉砕ローラ25の外周面24の押圧力が更に増大し、この押圧力と前記粉砕ローラ25を外方向へ移動させようとするカFsが約り合って粉砕ローラ25が外方向へ片寄せられた状態の一定の位置で回転しつづけることになる。

このように粉砕ローラ25が粉砕テーブル1の半径外方向へ片寄せられ、楔状の隙間26。で粉砕がおこなわれる状況では、隙間26。の中央部の厚さD。より出口部分26。の厚さD。が遙かに小さく、隙間26。が外方向へ向けて閉塞状となる為、外方向へ変れ出そうとする原料が出口部分26。で詰まりを生じ、外方向への原料変れが跟止されることになり、自励振動が減少する。

また上記のように原料の外方向への流れが阻止される結果、未粉砕の原料が粉砕テーブル1の外方向へ流れ出す不都合がなくなり、十分に粉砕された原料がノズル16の方向へ流出するので粉砕効率が飛躍的に上昇する。

例えば第7図は従来のローラミル(○が験値を表す)と、本発明に係るローラミル(●及び◎で示す)とを用いて処理量にたいするプレーン値(な度を表し単位はcm/g)の関係を実験により示めたものであるが、同図に明らかな知く単位時間とから同じ量の原料を処理した場合、本発明を用いた方がはるかに細かい粒度の製品を得ることが出来、本発明に係るローラミルの粉砕効率が飛躍的に向上していることが理解される。

ここで◎で示したデータは第1図に示したような 外表面が太鼓状の粉砕ローラを用いた場合であり 、●で示したデータは外周面に環状の満を形成し た粉砕ローラを用いた場合のものである。

また製品のプレーン値は一般に3200を超え たものでなければならないが、従来のローラミル

# 特開昭60- 12150(5)

でこの値を得る為には処理量を 1 2 3 kg/h 程度 以下に押さえる必要があるが、本発明に係るロー ラミルでは、 2 2 5 kg/h 程度の処理量が確保され、粉砕効率の向上が裏付けられる。

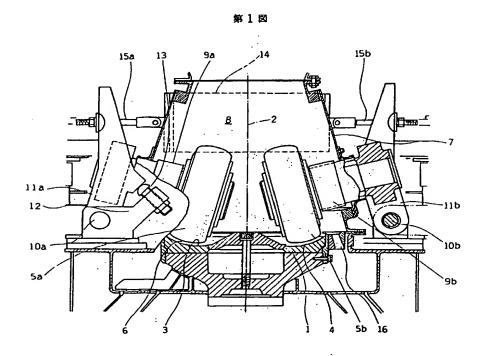
さらに同グラフ中、数据域とは、選転に全く支障のない軽数な振動を生じる領域を、また弱振域とは、これ以上の振動が生じると長期運転に支障がでると思われる領域で、散版域よりも大きい服動を生じる部分であり、本発明に係るローラミルでは処理量を115 Es/h 以上とした場合、ブレーン領が4300を超えると脅振動を生じるもので製品の粒度と振動との関係が明瞭に理解される。

本考案は以上述べたように、粉砕テーブル上に 供給された原料を該粉砕テーブルと、ローラ軸に 回転自在に支承され粉砕テーブル上面に向かって 押圧された粉砕ローラとの間で挟圧して粉砕する ローラミルにおいて、粉砕テーブル上面に下方に 向かって陥没する断面円弧上の環状器を形成する と共に、粉砕ローラを粉砕テーブルの半径方向に 掲動可能に支承したことを特徴とするローラミル であるから、粉砕ローラと粉砕テーブルの環状満との間で挟圧粉砕された原料のローラ輪軸芯方向の透げ(強れ)が阻止され、粉砕ローラの振動が抑制されると共に粉砕効率が向上するものである。 4、図面の簡単な説明

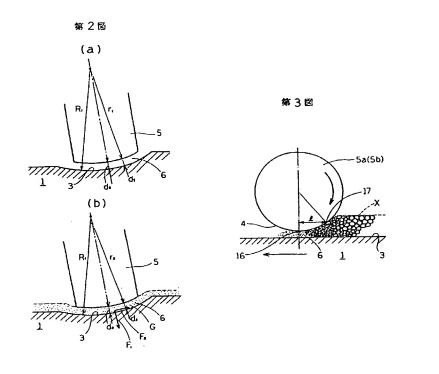
第1図は従来のローラミルの側断面図、第2図(a)、(b)は、それぞれ間ローラミルの粉砕ローラと粉砕テーブルとの形状の関係を示す側断面図、第3図は粉砕状態を説明するための粉砕ローラの正面図、第4図は同粉砕ローラの平面図、第5図は、本発明の一実施側に係るローラミルにおける粉砕ローラの支持構造を示す側断面図、第6図は間粉砕ローラの運転状態を示す側断面図、第7図は本発明の効果を示すグラフである。

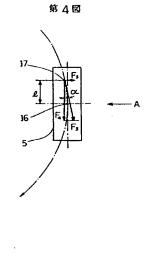
#### (符号の説明)

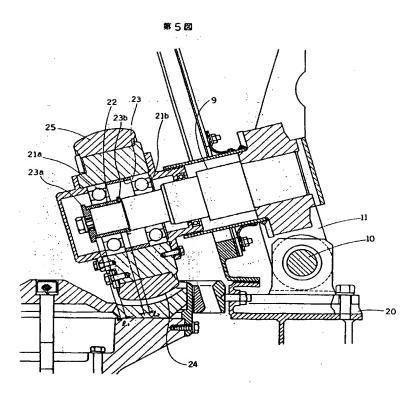
1 …粉砕テーブル 3 …寝状ぷ 9 … ローラ軸 2 4 …外周面 2 5 …粉砕ローラ 2 6 、2 6 m …陸即 2 6 m …山口部 2 1 m 、2 1 m … 軸受。

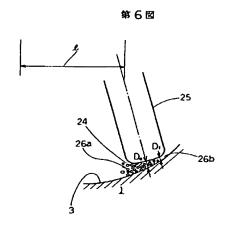


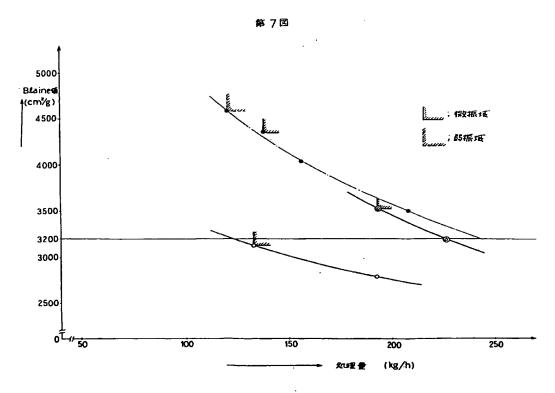
# 特開昭60- 12150(6)











## 特問昭60-12150(8)

手統補正審(19%)

昭和58年 9月21日

### 特許庁長官段

1、事件の表示 昭和58年特許願第120846号

2、発明の名称

ローラミル

3、補正をする者

事件との関係 特許出願人

住所 〒651 神戸市中央区脇浜町1丁目3番18号 名称 (119)株式会社 神戸 製鋼所 代妻者 收 冬 彦

4、代理人 〒530

住所 大阪市北区東天満1丁目10番14号新千代田ピル 氏名 弁理士 (8413)

- 5、補正命令の日付 自発
- 6、補正の対象

明細書の「発明の詳細な説明の間」及び図面中「第

- 7、補正の内容
  - し、明細書の補正
    - 1. 明細書第5ページ第8行目に「粉砕ローラ5』 」とあるのを「粉砕ローラ 5。」に訂正する。
    - 2. 同第14ページ第6行目に「○が融値」とある

のを「〇が実験値」に訂正する。

- 3. 同ページ第7行目に「●及び®」とあるのを「
- 4、同ページ第9行目に「com/g」とあるのを「col /R」に訂正する。
- 5. 同ページ第13行目~第14行目に「本発明に 係るローラミルの粉砕効率が飛躍的に向上してい ることが理解される。」とあるのを「また同一プ レーン値での処理量を大幅に増大することができ る。」に訂正する。
- 6. 同ページ郵15行目~第1.8行目に「ここで◎ で示した………場合のものである。」とあるのを
- 7、 間第15ページ第4行目に「粉砕効率の向上が 裏付けられる。」とあるのを「また、粉砕効率の 向上も確認されている。」に訂正する。
- 8. 同ページ第9行目~第12行目に「本発明に係 るローラミルとでは処理量………で製品の粒皮と 擬動との」とあるのを「本発明に係るローラミル での製品の粒度と振動との」に訂正する。
- Ⅱ、図面の補正

別紙の通り第7図を補正する。



